INORGANIC POROUS COLUMN

Publication number: JP6265534

Publication date: 1994-09-22

SOGA NAOHIRO (JP): NAKANISHI KAZUKI (JP)

Inventor: Applicant: Classification:

SOGA NAOHIRO (JP); NAKANISHI KAZUKI (JP)

- international:

G01N30/60: G01N30/00: (IPC1-7): G01N30/60

- European:

Application number: .IP19930200392 19930719

Priority number(s): JP19930200392 19930719: JP19930023670 19930118

Report a data error here

Abstract of JP6265534

PURPOSE:To provide an inorganic porous column in which pressure loss is reduced while facilitating handling and the contact area with a sample fluid is increased per unit volume. CONSTITUTION:The inorganic porous column is substantially composed of glass or glass ceramic provided with a threedimensional meshed continuous through hole having diameter of 500nm or above with pares having diameter in the range of 5-100nm being provided in the inner wall face of the through hole. Total volume of the pores is 10m<3>/t or less which occupies 20-90% of entire volume. The pores occupies 10% or more of the total volume of bubbles.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

Family list 10 family members for: JP6265534 Derived from 7 applications

Back to JP626

No title available

Inventor:

Applicant:

EC:

IPC:

Publication info: DE69407295D D1 - 1998-01-22

INORGANIC POROUS MATERIAL AND PROCESS FOR MAKING SAME

Applicant: MERCK PATENT GMBH (DE)

NAOHTRO (JP)

Inventor: NAKANISHI KAZUKI (JP); SOGA

EC: B01J20/291; B01J20/10B; (+1)

IPC: B01J20/10; B01J20/291; C03C11/00 (+8)

Publication info: DE69407295T T2 - 1998-06-25

INORGANIC POROUS MATERIAL AND PROCESS FOR MAKING SAME

Inventor: NAKANISHI KAZUKI (JP): SOGA

Applicant: MERCK PATENT GMBH (DE)

NAOHIRO (JP) EC: B01J20/291: B01J20/10B: (+1) IPC: B01J20/10: B01J20/291; C03C11/00 (+8)

Publication info: EP0710219 A1 - 1996-05-08

INORGANIC POROUS COLUMN

Applicant: SOGA NAOHIRO (JP): NAKANISHI

Inventor: SOGA NAOHIRO (JP); NAKANISHI KAZUKI (JP)

EC:

KAZUKI (JP) IPC: G01N30/60; G01N30/00; (IPC1-7):

Applicant: SOGA NAOHIRO (JP); NAKANISHI

G01N30/60 Publication info: JP3317749B2 B2 - 2002-08-26 JP6265534 A - 1994-09-22

PRODUCTION OF INORGANIC POROUS BODY

Inventor: SOGA NAOHIRO (JP); NAKANISHI

KAZUKI (JP)

EC: IPC: C04B38/00; B01J20/281; B01J20/283 (+6)

EP0710219 B1 - 1997-12-10

Publication info: JP3397255B2 B2 - 2003-04-14 JP7041374 A - 1995-02-10

Inorganic porous material and process for making same

Inventor: NAKANISHI KAZUKI (JP): SOGA Applicant: MERCK PATENT GMBH (DE)

NAOHIRO (JP)

IPC: B01J20/10: B01J20/291: C03C11/00 (+6) EC: B01J20/291; B01J20/10B; (+1)

KAZUKI (JP)

Publication info: US5624875 A - 1997-04-29

INORGANIC POROUS MATERIAL AND PROCESS FOR MAKING SAME Inventor: NAKANISHI KAZUKI (JP): SOGA Applicant: MERCK PATENT GMBH (DE); NAKANISHI

KAZUKI (JP); (+1) NAOHIRO (JP)

IPC: B01J20/10; B01J20/291; C03C11/00 (+8) EC: B01J20/291; B01J20/10B; (+1)

Publication info: WO9503256 A1 - 1995-02-02

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-265534

(43)公開日 平成6年(1994)9月22日

(51) Int.Cl.5 G 0 1 N 30/60 識別記号 庁内整理番号

FΙ

技術表示簡所

A 8310-2J

(21)出願番号

特顧平5-200392

(22) 出顧日

平成5年(1993)7月19日

(31)優先權主張番号 特願平5-23670

平5 (1993) 1月18日

(32)優先日 (33)優先權主張国 日本(JP)

(71)出願人 593028850 曽我 直弘

兵庫県神戸市灘区篠原本町4丁目3-23

(71)出願人 593028861 中西 和樹

滋賀県大津市坂本3丁目13-24

審査請求 未請求 請求項の数3 FD (全8頁)

(72)発明者 曽我 直弘 兵庫県神戸市灘区篠原本町4丁目3-23

(72)発明者 中西 和樹

滋賀県大津市坂本3丁目13-24

(74)代理人 弁理士 矢野 正行

(54) 【発明の名称】 無機系多孔質カラム

(57) 【要約】

[目的] 圧力損失が小さく、取扱いが容易で、試料流体 との単位体積当たりの接触面積の大きい無機系多孔質力 ラムを提供する。

[構成] 実質的にガラス又はガラスセラミックスよりな り、孔径500nm以上で3次元網目状に連続した貫通 孔と、この貫通孔の内壁面に形成された孔径5~100 nmの細孔とを有し、細孔の全容積が10m3/t以下 であって、全体に対して貫通孔の占める容積率が20~ 90%で、全気孔中の細孔の占める容積率が10%以上 であることを特徴とする無機系多孔質カラム。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 実質的にガラス又はガラスセラミックス よりなり、孔巻500 nm以上で3次元欄目状に連続し た質通孔と、この質通孔の外域施に形成された孔径5~ 100 nmの網孔とを有し、網孔の全容積が10m²/ は以下であって、全体に対して質通孔の占める容積率が 20~90%で、全気孔中の細孔の占める容積率が 以上であることを特徴よする無機系多孔質カラム。

1

[請求項2] ガラス又はガラスセラミックスが、シリカS!O2を主成分とするものである請求項1の無機系 10 多孔質カラム。

【請求項3】 単体でクロマトグラフィーに用いられる 請求項1又は請求項2の無機系多孔質カラム。

【発明の詳細な説明】

[0001]

「産業上の利用分野」この悲明は、無機系多利費カラム に関する。この発明の無機系多和費カラムは、グルコー スイソメラーゼ等の酵素や白金、パラジウム等の触媒あ るいは、オクタデシル基等の官能基が担持されて、液体 クロマトグラフィー、ガスクロマトグラフィー等のクロ 20 マトグラフィー用カラムに好適に利用され得る。また、 往射器や血機性入力デーデルにも利用され得る。また、

[0002]

【従来の技術】この種のクロマトグラフィー用カラムと しては、スチレン・ジビニルベン・ゼン共重合体等の有機 ポリマーよりなるものと、シリカゲル等の無機系充填剤 を簡内に充填したものが知られている。

[0003] 有機系の材質で構成されたカラムは、低強 度のために耐圧性が低い、溶媒により節列・収縮してし まう、加熱表情不可能である等の難点がある。従って、 こうした難点がない無機系のもの、特にシリカゲルが、 汎用されている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかし、従来の無機系 充填剤であっても、その形状がビーズ状であるさむかか、 有機系カラムとは違った欠点を有することが判明した。 【0005】すなわち、シリカゲル等の無機系充填剤を 簡内に充填して構成されたカラムは、まず、液体の流れ に対する抵抗が大きく、それ故に圧力損失が大きい。そ の結果、単位時間当たりの機量が少なくなり、クロマト グラフィーとして用いるには分析に長時間を要する。同 じく圧力損失が大きい。で注射等の器具に用いると、 試料溶液の液泄が織めて速かでします。 試料溶液の液泄が織めて悪くなってしまう。

[0006]また、売填状態によって流量が変化するので、カラムの製造ロット間で分析値が大きくばらつく。 更に血液注入カテーテルや注射器に用いようとすると、 ピーズがにぼれるおそれがある。

[0007] そこで、本発明者参が呼続したところ、充 - 如加水分解によって生放する、アルコールを含む反応系 境型ではなく、一体型であって且つ気孔径及び気孔分布 を適切に解析した無機系力与は、従来の無機系充填型 20 高分子金属域であるポリステレンスルホン酸のアトリウ

カラムが有する欠点を生じないことを見いだした。

[0008] この発明は、このような別見に基づいてなされたものである。その目的は、従来の無機系カラムが有する職題を解決し、圧力規定が小さく、収扱いの容易な無機系多孔質カラムを提供することにある。また、他の目的は、試料液体との単位体積当たりの接触面積の大きい無機系多孔質カラムを提供することにある。

【課題を解決するための手段】その手段は、実質的にガラス又はガラスセラミックスよりなり、礼格500mm以上で3次元綱目状に連続した責通孔と、この責通れの内壁面に形成された孔格5~100mmの細孔とを有し、細孔の全容積が10㎡少 t以下であって、全体に対して責通礼の占める容積率が20~90%謀ましくは50~80%で、全気孔中の組孔の占める容等率が10%以上留ましくは50%以上であることを特徴とする無機承多孔質カラムにある。この手段において、留ましいのは、ガラス又はガラスセラミックスが、シリカS10キャはかとする場合である。

② 【0010】本発明の無機系多孔質カラムは、例えば有機高分子の機性溶液中において建業アルコキシドを加水分解・重合して反応溶液のゲル化を行った後、生成した多孔質ゲル中の有機高分子を除去し、その後焼成することによって、製造され得る。

(0011) 多孔質ゲルの配化したものをアンモニア水 溶液に浸漬する工程を、加水分解工程と焼成工程との中 間に加えると、細孔径及び細孔袋類を制質し易くな る。また、有機高分子に代えてホルムアミドと多価アル コールとの混合物を用いても良い。

[0012] そして、本発明の素機系多孔質カラムは、 質道孔とその内壁間下形成された網孔の孔径、網孔の全 容積、カラム全体に対する網孔の容積率、網孔と貫通 孔との合計容積に対する網孔の容積率、網孔と貫通 孔との合計容積に対する網孔の容積率を重要な構成要件 とする。カラムの立体構造は、反応系の組成及び温度や り比値、有機高分の分量、その他主来アルコキシド の反成性に影響を及ぼう各種条件によって変わる。従っ て、立体構造の制御の方法を一線に述べることは国照で あるが、前途した条件が同じであれば細孔径等がほぼ同 じの目的物を再類性良く程度できる。

【0013】中間物質として生成する多孔質ゲルからの 有機高分子の除去は、乾燥前のゲルを洗浄することによ ってある程度なすことができるが、洗浄递陽の後に有機 高分子が分解あるいは燃焼する温度までゲルを十分長時 間加熱してこれを完全に除去する方が有効である。

【0014】本発明無機系多孔質カラムの製造に使用する有機高分子は、理論的には適当な濃度の水溶液となし 得る水溶性有機高分子であって、且つ珪素アルコキシド の加水分解によって生成する、アルコールを含む反応系 中に均一に溶解し得るものであれば良いが、具体的には

ム塩またはカリウム塩、高分子酸であって解離してポリ アニオンとなるポリアクリル酸、高分子塩基であって水 溶液中でポリカチオンを生ずるポリアリルアミンおよび ポリエチレンイミン、あるいは中性高分子であって主鎖 にエーテル結合を持つポリエチレンオキシド、側鎖に環 状アミドを有するポリピニルピロリドン等が好適であ る。

【0015】有機高分子に代えてホルムアミドと多価ア ルコールとの混合物を用いる場合の多価アルコールとし ては、グリセリンが最適である。珪素アルコキシドとし 10 ては、テトラメトキシシラン、テトラエトキシシラン、 さらにこれらを適宜重合させて酸化物含量を上げた物等 を挙げることができる。

【0016】尚、本発明無機系多孔質カラムは、その立 体構造が上記の条件を充足していれば、後述の作用効果 を発揮するものである。従って、その製造法は、限定さ れない。

[0017]

【作用】試料溶液等の流体は、カラムの一端から入って る。诵過途中、従来の充填型カラムにおけるビーズのよ うな障害物がなく、しかも貫通孔の孔径が500nm以 上であるから、流体が受ける抵抗は小さい。従って、圧 力損失も小さい。

【0018】 貫通孔の孔径が同じであるなら、カラム全 体に対する貫通孔の容積率が高いほど、圧力損失が小さ くなるので好ましいが、容積率が90%を超えると機械 的強度が著しく損なわれてしまい、単体でクロマトグラ フィー用などのカラムを構成することが困難となる。他 よりも圧力損失が大きくなる。クロマトグラフィー用と して好適な容積率の範囲は、50~80%である。

[0019] そして、貫通孔の内壁に細孔が形成されて いるので、比表面精が高い。従って、その細孔に、例え ばオクタデシル基等の官能基を化学的條飾によって固定 したり、グルコースイソメラーゼ等の酵素や白金、パラ ジウム等の触媒を担持させておくと、流体が通過する過 程でこれらの分子と効率よく反応する。しかも官能基が 細孔内に固定されているので、流体の流れが速くても官 能基が流されることはない。

【0020】但し、全気孔中の細孔の占める容積率を1 0%以上を必要とする。10%よりも少ないと、貫通孔 の前記容積率を90%まであげたとしても、官能基をほ とんど固定することができないからである。他方、細孔 の全容積が10m3/tを超えると機械的強度が著しく 損なわれてしまい、単体でクロマトグラフィー用などの カラムを構成することが困難となる。クロマトグラフィ 一用として好適な細孔容積率及び全容積の範囲は、全気 孔に対する容積率50%以上、細孔の全容積1m3/t である。

【0021】尚、カラム全体に対する貫通孔の容積率及 び細孔の全容積が、上記好適な上限値より高くても、本 発明の範囲であれば、外周を簡体で覆うなどして機械的 に補償することによって、クロマトグラフィーに適用可 能である。

[0022]

【実施例】

- 実施例1-

まず高分子金属塩であるポリスチレンスルホン酸ナトリ ウム (アルドリッチ製商品番号24305-1) を、1 規定硝酸水溶液5.51gに溶解して20重量%溶液と した。これにメタノール5m1を加え、均一溶液とした 後テトラメトキシシラン5m1を約1分間かけて滴下 し、加水分解反応を行った。数分攪拌したのち得られた 透明溶液を密閉容器に移し、40℃の恒温槽中に保持し たところ約20時間後に固化した。

[0023] 固化した試料をさらに数日熟成させ、0. 1規定アンモニア水溶液中に室温において7日間、1日 ごとに溶液を更新しながら浸漬し、60℃で乾燥したの 三次元網目状に連続した貫通孔を通過し、他端から出 20 ち100℃/hの昇温速度で500℃まで加熱した。蒸 留水で高分子金屋塩の分解生成物を洗浄し、最後に80 0℃で2時間熱処理した。この後、試料を長さ150m m、内径4.6mmの寸法のカラム形状に機械加工し た。これによって、多孔質シリカガラスよりなるカラム を得た。

【0024】得られた多孔質シリカガラスのカラム中に は3 µm程度の揃った貫通孔が三次元網目状にからみあ った構造で存在していることが、電子顕微鏡及び水銀圧 入測定によって確かめられた。そして、その貫通孔の内 方、容積率が20%に満たないとかえって充填型カラム 30 壁に10nm程度の網孔が多数存在していることが、窒 素吸着測定によって確かめられた。なお、60℃で乾燥 した試料の気孔容積および気孔径は、熱処理を終えた多 孔質シリカガラスのそれにほぼ一致していた。

【0025】-実施例2-

まず高分子酸であるポリアクリル酸の25重量%水溶液 (アルドリッチ製 商品番号19205-8;分子量9 万) を、蒸留水で希釈して7、4%水溶液とした後濃硝 酸を加えて1規定硝酸酸性とした。ポリアクリル酸0. 4gと1規定硝酸5.51gとから成るこの溶液に、攪 40 拌下でテトラエトキシシラン7m1を加えて加水分解反 応を行った。数分後、得られた透明溶液を密閉容器に移 60℃の恒温槽中に保持したところ、約2時間後に 固化した。

【0026】固化した試料をさらに数時間熟成し、蒸留 水とエタノールで数回洗浄を行い、0.1規定アンモニ ア水溶液中に室温において7日間、1日ごとに溶液を更 新しながら浸漬した後、60℃で乾燥した。そして、長 さ150mm、内径4.6mmの寸法のカラム形状に機 械加工した。

【0027】乾燥した試料中には3µm程度の揃った貫

5 通孔が三次元網目状にからみあった構造で存在している ことが、電子顕微鏡及び水銀圧入測定によって確かめら れた。そして、その貫通孔の内壁に10 nm程度の細孔 が多数存在していることが、窒素吸着測定によって確か められた。

【0028】 上記反応溶液にエタノールを最大5m1ま で添加して固化させると、得られる多孔質体の貫通孔径 は小さくなり、最小0. $5 \mu m程度までこれを連続的に$ 制御することができた。また用いる1規定硝酸水溶液の 量を、最少3、3gから最大11gまで変化させて、生 10 て、多孔質シリカガラスよりなるカラムを得た。 成する多孔質体の貫通孔径を最大約10 µmから最小約 0、 $2 \mu m$ の範囲で制御することができた。さらに、ポ リアクリル酸の濃度や、反応温度を変化させても同様に 貫通孔径を制御することができた。

【0029】これらの乾燥した試料を100℃/hの昇 温速度で800℃まで加熱して、この温度に2時間保持 したところ、乾燥試料とほぼ同じ構造を持った多孔質シ リカガラスよりなるカラムが得られた。

[0030] -実施例3-

を用意する。そして、テトラメトキシシランとグリセリ ン中のホルムアミドと1規定硝酸 (HNOs) 水溶液と をモル比で、1:3:1.5の割合となるように混合、 攪拌して均一化し、ゾルーゲル反応液とした。この反応 液10m1を長さ200mm、内径6mmの寸法の円筒* *形密閉容器に入れ、その容器を恒温槽に入れてゾルーゲ ル反応液の温度を60℃に2時間保持し、加水分解・縮 重合を行い、固化させ、カラム形状の試料を得た。

【0031】この固化したカラム形状の試料を、1規定 硝酸水溶液中に室温において1日間、続いて0.1規定 アンモニア水溶液中に室温において7日間、1日ごとに 溶液を更新しながら浸漬し、次いで60℃で10時間乾 燥させた後、100℃/時間の昇温速度で700℃まで 加勢して、700℃で2時間熱処理した。これによっ

【0032】得られた多孔質シリカガラスのカラム中に は3 μm程度の揃った貫通孔が三次元網目状にからみあ った構造で存在していることが、電子顕微鏡及び水銀圧 入測定によって確かめられた。そして、その貫通孔の内 壁に8 nm程度の細孔が多数存在していることが、窒素 吸着測定によって確かめられた。

[0033] -実験例1-

この実験は、実施例1の多孔質カラムを製造するために 用いた原料と同じ原料を用いて、テトラメトキシシラン まず、ホルムアミドとグリセリンのモル比3:2混合物 20 滴下量を表1に示すように種々変化させて多孔質カラム を製造し、カラムの微構造とその性能との関係を評価し たものである。

トグラフィー装置に組み付け、一定流量を得るために必

[0034]

【表1】

0	0 mm.	内径 6 mmの寸法の円筒	*	
	No.	テトラメトキシシ ラン滴下量 m l	その他の添加剤	本発明範囲内外
	1	3		外
	2	4		内
	3	5		内
	4	6		内
	5.	1 0	メタノール 5 m l	外

性能評価は、液体をカラムに流したときの圧力損失の測 定をもって行った。

要な圧力を自動的に設定するポンプを用いて、カラムに [0035] すなわち、まず多孔質カラムを液体クロマ 50 試料溶液を流し、出口流量を1m1/m1nとするため

いるので、この入口圧力がそのまま圧力損失に相当する のである。試料溶液としては、ノルマルヘキサンとイソ プロピルアルコールの9:1 (体積比) 混合物を用い た。

に必要な入口圧力を求めた。出口側が大気に関放されて *10本製造し、上記試料溶液を流して、その圧力損失の 最大値及び最小値を記録した。測定結果をカラムの微構 造とともに表2に記載した。 [0037]

【表2】

【0036】そして、同一製造条件のカラムをそれぞれ*

No.	質通孔	細孔径		細孔の全 容積	細孔の 容積率	圧力損失 kg/cm²	
	μm	n m	率 %	m 1 / t	%	最大	最小
1	< 0.1	6	1 5	0. 3	4 0	> 100	> 100
2	1	9	5 0	0, 5	5 2	1 2	8
3	3	1 0	60	0. 55	5 7	3. 0	2. 5
4	Б	11	7 0	0, 60	6 8	1, 5	1. 0
5	< 0.1	7	10	0. 2	3 8	> 100	> 100

o. 2~4は、圧力損失が小さく、しかもそのばらつき も小さいものであった。

【0038】これに対して、本発明範囲に属さないカラ ムNo. 1, 5は、貫通孔の容積率が20%より低いの で、圧力損失が測定不可能であるほどに大きかった。 [0039] -実験例2-

表 2 にみられるように、本発明範囲に属するカラムN 30 この実験は、実施例 2 の多孔質カラムを製造するために 用いた原料と同じ原料を用いて、テトラエトキシシラン 滴下量を表3に示すように種々変化させて多孔質カラム を製造し、カラムの微構造とその性能との関係を評価し たものである。

[0040]

[表3]

10

.

No.	テトラエトキシシ ラン線下量 mil	その他の添加剤	本発明範囲內外
6	4	エタノール10ml	外
7	6		内
8	7		内
9	8		内
1 0	. 10		外

性能評価は、実験例1と同じ要領で流体をカラムに流し たときの圧力損失の測定をもって行った。測定結果をカ *【0041】 【表4】

ラムの微構造とともに表4に記載した。

貫通孔 貫通孔 細孔の全 細孔の 圧力損失 細孔径 kg/cm2 の容積: 容積 容積率 No. 率 % m'/t 96 最大;最小 μm n m 0.25 4 3 > 100 > 100 < 0.1 18 4. 2 3. 7 7 1, 8 9, 5 0.53 5 5 2. 5 9. 0 3. 8 3. 3 46 0. 58 58 3. 2 8. 5 40 0.62 6 1 3. 5 3, 1 10 < 0.1 5 20 0.20 4 5 > 100 | > 100

表4にみられるように、本発明範囲に属するカラムN

も小さいものであった。

o. $7 \sim 9$ は、圧力損失が小さく、しかもそのばらつき 50 【0 0 4 2】これに対して、本発明範囲に属さないカラ

11

ムNo. 6は、貫通孔の容積率が20%より低いので、 圧力損失が測定不可能であるほどに大きかった。また、 カラムNo. 10は、貫通孔の容積率がかろうじて本発 明範囲内となっているものの、貫通孔径が小さすぎるの で、圧力損失が測定不可能であるほどに大きかった。

[0043] -実験例3-この実験は、実施例3の多孔質カラムを製造するために*

12 *用いた原料と同じ原料を用いて、原料の混合比及び反応 温度を表5に示すように種々変化させて多孔質カラムを 製造し、カラムの微構造とその性能との関係を評価した ものである。

[0044] 【表 5 】

混合モル比 本発明範 No. テトラメトキシシラン・ *#4781° 水 囲内外 1 1 1 1 1. 5 外 12 1 2 1. 5 内 内 1 3 1 2. 5 1. 5 1 4 1 3 1. 5 内 2 外 15 1

性能評価は、実験例1と同じ要領で流体をカラムに流し 30 【0045】 たときの圧力損失の測定をもって行った。測定結果を力 ラムの微構造とともに表6に記載した。

[表6]

14

No.	貫通孔 径 μm	細孔径 n m	の容積	細孔の全 容積 m */ t	細孔の 容積率 %	圧力報 kg/ 最大	c n²
1 1	< 0.1	4	4 0	0. 3 1	4 2	> 100	> 100
1 2	0, 3	9	6 2	0. 52	3 5	2 1	1 7
1 3	3. 2	9, 5	6 8	0, 60	3 7	2. 4	2. 0
1 4	8. 5	11	7 2	0.67	8 7	1. 2	1. 0
1 5	< 0.1	4. 5	8 8	0. 28	4 0	> 100	> 100

表 6 にみられるように、本発明範囲に属するカラムN o. $12\sim14$ は、圧力損失が小さく、しかもそのばらつきも小さいものであった。

【0046】これに対して、本発明範囲に属さないカラムNo.11,15は、黄通孔の容積率が本発明範囲内となっているものの、黄通孔径が小さすぎるので、圧力損失が測定不可能であるほどに大きかった。

[0047] -比較実験1-

この実験は、実験例1~3と比較するために従来の充填 型無機系カラムを用いてなされたものである。

【0048】 すなわち、直径10μm、密度1.5g/ cm*のシリカゲル製ビーズを長さ150mm、内径 4.6mmの商体に空酸率40%で充填し、これをカラ ムとしてクロマトグラフィーに組み付け、上記各実験例 と同様に圧力組失及び破極の測定を行った。

[0049] その結果、圧力損失は、最大70kg/c m², 湯か30kg/cm²と大きく、しかもカラムによ かってかなり窓が有った。 り、従来よりも処時間で分析することができる。しかも

【0050】-実験例4及び比較実験2-

この実験は、多孔質カラムに実際に官能基を固定して、 その分析性能を評価するものである。まず、通常の移動 相にニトロベンゼンとトルエンとの混合液を添加し、こ れを試料溶液とした。

【0051】実験例3で製造したカラムNo. 13にオクタデシル基を化学修飾させた後、液体クロマトグラフィー装置に組み付けた。そして、液体クロマトグラフィ

ーに試料溶液を流した。その後、比較実験1で製造した カラムにもオクタデシル基を化学修飾させた後、液体クロマトグラフィー装置に組み付け、試料溶液を流した。

[0052] 両カラムによって、ニトロペンゼンのピークとトルエンのピークとを削終に分離することができたが、カラムNo. 13を用いたときの圧力損失は、比較 80 用カラムを用いたときの圧力損失の1/10以下であった。

[0053]

[発明の効果] 本発明無機質多孔質カラムは、以下のような多大の効果を有する。

(1) カラム一体型なので、充填状態によって流量が変化するという問題がおこらず、ロット間のばらつきが小さい。

【0054】 (2) 孔径及び終精率が適別に制御された 異面孔を有するので、圧力損失が小さい。従って、入口 圧力が同じであれば、単位時間当たりの液量が多くな り、従来よりも短時間で分析することができる。しかも 細孔に固定されたすべての管態基と流体とが反応するの で、官能基の消費効率が高い。従って、短いカラムで分 析可能となる。

【0055】(3)血液注入力デーテルや注射器に用いるときの取扱いが容易である。

(4)流体の流路の形状・サイズの均一性が高いので、 分析物質の溶液-カラム内認表面間の分配が場所によってばらつかない。